

10/519970

JP03/08225

日 本 国 特 許 庁  
JAPAN PATENT OFFICE

27.06.03

30 DEC 2004

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日      2 0 0 2 年   7 月   3 日  
Date of Application:

出 願 番 号      特 願 2 0 0 2 - 1 9 4 4 0 6  
Application Number:

[ST. 10/C] :      [ J P 2 0 0 2 - 1 9 4 4 0 6 ]

出      願      人  
Applicant(s):      株式会社豊田自動織機  
新潟精密株式会社

REC'D 15 AUG 2003

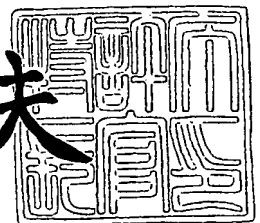
WIPO      PCT

**PRIORITY DOCUMENT**  
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN  
COMPLIANCE WITH  
RULE 17.1(a) OR (b)

2 0 0 3 年   7 月 3 1 日

特許庁長官  
Commissioner,  
Japan Patent Office

今 井 康 夫



出証番号    出証特 2 0 0 3 - 3 0 6 1 0 0

【書類名】 特許願

【整理番号】 2001TJ067

【提出日】 平成14年 7月 3日

【あて先】 特許庁長官殿

【国際特許分類】 H03G 3/00

【発明者】

    【住所又は居所】 新潟県上越市西城町2丁目5番13号 新潟精密株式会  
社内

    【氏名】 宮城 弘

【特許出願人】

    【識別番号】 000003218

    【氏名又は名称】 株式会社豊田自動織機

【特許出願人】

    【識別番号】 591220850

    【氏名又は名称】 新潟精密株式会社

【代理人】

    【識別番号】 100074099

    【弁理士】

    【氏名又は名称】 大菅 義之

    【電話番号】 03-3238-0031

【手数料の表示】

    【予納台帳番号】 012542

    【納付金額】 21,000円

【提出物件の目録】

    【物件名】 明細書 1

    【物件名】 図面 1

    【物件名】 要約書 1

    【包括委任状番号】 9005945

    【包括委任状番号】 0118621

【プルーフの要否】 要

【書類名】 明細書

【発明の名称】 AGC回路

【特許請求の範囲】

【請求項1】 高周波受信信号を検波して脈流成分を含む検波信号を出力する検波回路を備え、該検波回路の検波出力に応じて前記高周波受信信号の増幅回路の利得を制御するAGC回路において、

前記検波回路の直後に接続される増幅器の高周波特性を劣化させたこと、又は該増幅器に高周波特性を劣化させる手段を接続したことを特徴とするAGC回路。

【請求項2】 前記高周波特性を劣化させた増幅器は、該増幅器の高周波特性が劣化する程度まで、該増幅器を構成する各MOSFETにおけるチャネル長及びチャネル幅を大きく設定した構成を有することを特徴とする請求項1記載のAGC回路。

【請求項3】 前記高周波成分を劣化させる手段は、前記増幅器の出力端子とグランドとの間に接続された大容量のコンデンサであることを特徴とする請求項1記載のAGC回路。

【請求項4】 前記高周波成分を劣化させる手段は、コンデンサと、該コンデンサの端子電圧と入力電圧とを比較する電圧比較回路と、前記端子電圧よりも前記入力電圧の方が相対的に高い場合に、前記コンデンサを間欠的に充電する充電回路と、前記端子電圧の方が前記入力電圧よりも相対的に低い場合に、前記コンデンサから間欠的に放電電流を放出する放電回路とを備える平滑回路であり、該平滑回路が前記増幅器の出力端子に接続されていることを特徴とする請求項1記載のAGC回路。

【請求項5】 前記高周波特性を劣化させた増幅器は、該増幅器を構成する各MOSFETをそれらの間の配線が互いに交差するように配置することで、該増幅器の高周波特性が劣化する程度まで配線容量を大きくした構成を有することを特徴とする請求項1記載のAGC回路。

【請求項6】 前記高周波特性の劣化は、前記脈流成分の周波数において3dB以上の劣化であることを特徴とする請求項1乃至5のいずれか1項に記載の

A G C 回路。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【産業上の利用分野】

本発明は、R F（高周波）受信機内に設けられるA G C（Automatic Gain Control）回路に係り、特にはその検波段にて生じる脈流成分がA G C制御に影響を与えないようにするための改良に関する。

【0002】

【従来の技術】

従来より、一般的なスーパーヘテロダイン方式のR F受信機においては、アンテナが受信した受信信号は同調回路によって所望の局（所望周波数）の選択がなされ、R F増幅回路を通過してミキサに供給される。そのミキサから出力された信号は、1回又は複数回の間周波数信号に変換され、上記ミキサの後段に設けられる復調器により上記信号は復調されたあと、音声が生再生される。一方、上記R F受信機は、そのR F受信機に設けられるR F増幅回路の後段にA G C回路が設置され、上記R F増幅回路の利得を受信信号レベルに応じて自動的に利得制御して、一定の出力が得られるようにしている。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】

しかしながら、従来におけるA G C回路においては、その中に使用されている検波回路の検波出力信号に脈流成分が重畳されてしまうという問題があった。したがって、このような脈流成分は、上記検波回路から漏れ出してしまうので、上記A G C回路による歪みが大きくなり、A G C制御に悪影響を与えてしまうという欠点がある。

【0004】

また、A G C回路は、一般に連続帰還系で構成されているため、上記検波回路によるベースバンド信号の検出から、受信信号のR F増幅回路のA G C制御が行なわれるまでに、或る程度の時間を必要とし、検波回路から洩れ出した上記脈流成分の影響を大きく受けてしまう。

## 【0005】

更に、上記RF受信機に設ける上記AGC回路をIC化したような場合には、上記検波回路から前述した如く洩れ出した上記脈流成分は極めて容易に上記RF増幅回路に混入してしまい、所望受信信号とともに脈流成分が復調されることにより歪みが生じる。

## 【0006】

本発明は上記従来の問題点に鑑みなされたものであり、その課題は、RF受信機内に設けられるAGC回路において、検波回路から洩れ出す脈流成分による影響を極力防止できるようにすることである。

## 【0007】

## 【課題を解決するための手段】

本発明は、上記課題を解決するために、以下のように構成する。

すなわち、本発明は、高周波受信信号を検波して脈流成分を含む検波信号を出力する検波回路を備え、この検波回路の検波出力に応じて上記高周波受信信号の増幅回路の利得を制御するAGC回路において、上記検波回路の直後に接続される増幅器の高周波特性を劣化させたこと、又はこの増幅器に高周波特性を劣化させる手段を接続したことを特徴とするものである。

## 【0008】

このように、検波回路の直後に接続される増幅器の高周波特性を劣化させたことにより、或いは、この増幅器に高周波特性を劣化させる手段を接続したことにより、上記増幅器で単に検波信号を増幅するだけではなくて、検波回路から漏れ出した高周波の脈流成分を有効に除去することが可能になり、脈流成分によるAGC制御への悪影響が極力防止される。なお、脈流成分は完全に除去される必要はなく、AGC制御への影響が改善される程度に除去されていれば十分である。脈流成分が十分に除去されるためには、例えば、直流（周波数＝0）におけるゲインに対して脈流成分の周波数におけるゲインが3dB以上減衰する程度まで高周波特性を劣化させることが望ましい。

## 【0009】

なお、このように高周波特性を劣化させるようにした増幅器の構成や、高周波

特性を劣化させる手段としては、各種の構成を採用可能であるが、望ましい例としては例えば次のようなものがある。

第1の例は、上記増幅器の高周波特性が劣化する程度まで、上記増幅器を構成する各MOSFETにおけるチャネル長及びチャネル幅を大きく設定した構成である。

#### 【0010】

第2の例は、上記増幅器の出力端子とグランドとの間に大容量のコンデンサを接続した構成である。

第3の例は、コンデンサと、このコンデンサの端子電圧と入力電圧とを比較する電圧比較回路と、上記端子電圧よりも上記入力電圧の方が相対的に高い場合に、上記コンデンサを間欠的に充電する充電回路と、上記端子電圧の方が上記入力電圧よりも相対的に低い場合に、上記コンデンサから間欠的に放電電流を放出する放電回路とからなる平滑回路であり、この平滑回路は上記増幅器の出力端子に接続される。

#### 【0011】

第4の例は、上記増幅器を構成する各MOSFETをそれらの間の配線が互いに交差するように配置することで、上記増幅器の高周波特性が劣化する程度まで配線容量を大きくしてなる構成である。

#### 【0012】

##### 【発明の実施の形態】

以下、本発明の実施の形態について、図面を参照しながら詳細に説明する。

図1は、本発明の一実施の形態に係るAGC回路200を備えたRF受信機100の回路図である。

#### 【0013】

ここで、RF受信機100は、スーパーヘテロダイン方式を採用した一例である。RF受信機100はAGC回路200を有しており、このAGC回路200は、アンテナ1から受信した高周波受信信号のレベルに応じてRF増幅回路3の利得を制御する回路である。

#### 【0014】

先ず、RF受信機100の構成と、その中に含まれる各回路の動作について説明する。

RF受信機100においては、まず、アンテナ1から受信した高周波受信信号から、コンデンサC1とC2（ハイパスフィルタ：HPF）によって直流成分を除去して高周波帯域の信号を取り出し、そして、同調回路2によって所望の周波数の信号を取り出し、コンデンサC2'（ハイパスフィルタ：HPF）によって上記所望の周波数の信号の直流成分を除去してRF（Radio Frequency）増幅回路3において該信号を増幅したあとミキサ4に供給する。上記ミキサ4から出力された信号は中間周波数信号に変換され、その後、不図示の検波器により検波され復調されたあと、音声再生される。

#### 【0015】

また、上記中間周波数信号は、RF増幅回路3の利得制御をするための、本発明の一実施の形態に係るAGC回路200にも出力される。AGC回路200に入力した上記中間周波数信号（これには後述のように高周波成分が含まれる）は振幅検波回路5により検波され、その検波出力に基づいてAGC駆動回路6がRF増幅回路3の利得を制御する。

#### 【0016】

上記同調回路2は、同調コイルL1、2つのダイオード（D1、D2）で構成されるバクタダイオード、及び抵抗R1により構成される。同調コイルL1とダイオードD1の一端は、後述の第2のMOSFET（M2）のゲート（G）に接続される。上記バクタダイオードを構成する2つのダイオード（D1、D2）はカソード同士が接続されておりダイオードD2のアノードはグランドに接続される。また、抵抗R1の一端は上記2つのダイオード（D1、D2）のカソード部分に接続され、その他端は同調用電圧VTを供給する。

#### 【0017】

上記RF増幅回路3は、第1のMOSFET（M1）と第2のMOSFET（M2）を有し、第1のMOSFET（M1）と第2のMOSFET（M2）はカスコード接続される構成である。また、第2のMOSFET（M2）のゲート（G）とソース（S）の間に抵抗R2を介してドレイン電圧VDDが印加され、第



2のMOSFET (M2) のゲート (G) は抵抗R3を介してグランドに接続され、更に、ソース (S) はグランドに接続される。

#### 【0018】

第1のMOSFET (M1) のゲート (G) は、後述のAGC回路200から出力される利得制御電流によってRF増幅回路3の利得が制御される。抵抗R4とコンデンサC3は、上記利得制御電流に含まれる脈流成分を除去するために設けられ、これにより、第1のMOSFET (M1) のゲート-ドレイン間に安定した電圧供給が可能となる。

#### 【0019】

次に、第2のMOSFET (M2) のゲート (G) には、コンデンサ (C1及びC2) により高周波帯域の受信信号が入力する。その入力した信号は第2のMOSFET (M2) において増幅されたあと、そのドレイン (D) から出力され、第1のMOSFET (M1) のソース (S) に入力する。そのソース (S) に入力した入力信号は、第1のMOSFET (M1) において、上記利得制御電流によるAGC制御がなされ、高周波領域の振幅利得制限が行われたあと出力される。

#### 【0020】

ここで、例えば、同図に示されている四角の部分 (P1からP8) の位置にパッドが配置される。パッドとは、コンデンサ等の素子を外付けするための領域である。外付けの必要がなければ、その部分のパッドは特に設ける必要はない。

第1のMOSFET (M1) のドレイン (D) は、同調回路7の1次コイルL2に接続される。

#### 【0021】

同調回路7は、1次コイルL2、同調コイルL3、バラクタダイオードを形成する2つのダイオード (D3及びD4) 及び抵抗R5により構成され、上記同調コイルL3とダイオードD3の一端は、コンデンサC4に接続される。また、上記2つのダイオードD4はカソード同士が接続されておりダイオードD4のアノードはグランドに接続される。

#### 【0022】

上記同調回路 7 から出力される信号はコンデンサ C 4 を介し、後段のミキサ 4 に出力される。また、抵抗 R 5 の一端は上記 2 つのダイオード (D 3 及び D 4) のカソード部分に接続されており、その抵抗 R 5 の他端からは同調用電圧 V T を供給する。また、上記 1 次コイル L 2 を介し、上記第 1 の MOS F E T (M 1) のドレイン (D) にドレイン電圧 V D D が印加される。

#### 【0023】

上記ミキサ 4 には局部発振回路 (O S C) 8 から所望の局部発振信号が供給され、上記ミキサ 4 では上記同調回路 7 から出力される出力信号が局部発振信号と混合され、中間周波数を持つ位相が  $\pi$  ずれた 2 つの中間周波信号が出力される。そして、上記ミキサ 4 から出力される上記 2 つの中間周波信号は 2 方向に分離される。

#### 【0024】

つまり、一方の中間周波信号はバンドパスフィルタ (B P F) 9 に出力され水晶フィルタ 10 に供給される。上記水晶フィルタ 10 から出力される信号は、中間周波増幅回路 11 にて中間周波増幅され、この中間周波増幅された信号は F M 検波回路 (不図示) を通ってステレオ復調回路 (不図示) に供給される。

#### 【0025】

バンドパスフィルタ (B P F) 9 は、1 次コイル L 4 と、2 次コイル L 5 及びコンデンサ C 5 から構成される。バンドパスフィルタ (B P F) 9 において、1 次コイル L 4 とコンデンサ C 5 は並列接続され、1 次コイル L 4 とコンデンサ C 5 の両端はミキサ 4 に接続される構成となっている。また、1 次コイル L 4 にはドレイン電圧 V D D が印加される。更に、2 次コイル L 5 の一端はグランドに接続され、その他端は上記水晶フィルタ 10 に接続される。

#### 【0026】

また、他方の中間周波信号は、R F 増幅回路 3 の利得を制御する A G C 回路 200 に出力される (この A G C 回路 200 については後述する)。ここで、バッファアンプ 12 の前段部分及び後段部分にコンデンサ (C 5、C 6、C 7、C 8) が直列接続されて配置される。また、バッファアンプ 12 は、ミキサ 4 からの出力信号によって、ミキサ 4 の後段に配置される振幅検波回路 5 及びバンドパス

フィルタ 9 の電氣的変動によるインピーダンスの変化が相互的に起こらないようにするために設けられる。

#### 【0027】

AGC 回路 200 は、振幅検波回路 5、5' 及び AGC 駆動回路 6 (アンプ 18、19 とバッファアンプ 15) より構成される。

ミキサ 4 から出力される信号は、振幅検波回路 5 の前段に設けられるバッファアンプ 12 を通過し、振幅検波回路 5 に入力する。振幅検波回路 5 は、入力信号の振幅レベルを検波して、検波信号を出力する。

#### 【0028】

ここで、振幅検波回路 5、5' の構成と動作を説明する。

振幅検波回路 5 は、2 つの MOSFET (M3 及び M4) と 2 つの抵抗 (R6 及び R7) 等により構成され、2 つの MOSFET (M3 及び M4) のドレイン (D) にはドレイン電圧 VDD が印加される。また、上記 2 つの MOSFET (M3 及び M4) は、例えば、Nチャネル MOSFET である。

#### 【0029】

また、上記 2 つの MOSFET (M3 及び M4) のゲート (G) には、抵抗 (R6 及び R7) を介して、バイアス電圧 VB が印加される。また、上記抵抗 (R6 及び R7) は、2 つの MOSFET (M3 及び M4) のゲート (G) とソース (S) 間に適当なバイアス電圧 VB を与えるためのものである。

#### 【0030】

上記 2 つの MOSFET (M3 及び M4) のゲート (G) は、上記バッファアンプ 12 に接続されており、ミキサ 4 から位相が  $\pi$  ずれた 2 つの中間周波信号が上記ゲート (G) に入力する。また、上記 2 つの MOSFET (M3 及び M4) のソース (S) は互いに接続 (中間ノード) される。

#### 【0031】

上記振幅検波回路 5 に入力される信号には、高周波信号 (搬送波) が含まれており、この高周波信号に対して半波あるいは全波整流を行うことで、脈流成分を含む検波信号が出力される。上記検波信号は上記振幅検波回路 5 の上記中間ノードから、上記振幅検波回路 5 の後段に配置される上記 AGC 駆動回路 6 を構成す

るDCアンプ18の非反転入力端子(+)に出力(In1)される。更に、上記中間ノードは定電流回路13を介してグランドに接続される。

#### 【0032】

もう一方の振幅検波回路5'は、上記振幅検波回路5と同様の回路構成を有し、2つのMOSFET(M7及びM8)と2つの抵抗(R13及びR13')等により構成される。2つのMOSFET(M7及びM8)のドレイン(D)にはドレイン電圧VDDが供給され、また、ゲート(G)には抵抗(R13及びR13')を介してバイアス電圧VBが印加される。

#### 【0033】

また、上記振幅検波回路5'においては、上記2つのMOSFET(M7及びM8)のソース(S)は互いに接続(中間ノード)され、更に、上記振幅検波回路5'の上記中間ノードは定電流回路13'を介してグランドに接続される。

そして、バイアス電流は上記振幅検波回路5'において、上記振幅検波回路5'の中間ノードから出力信号として、その後段に配置されるDCアンプ19の非反転入力端子(+)に出力される。また、DCアンプ19の出力端子と反転入力端子(-)は抵抗R14を介して接続される。

#### 【0034】

次に、AGC駆動回路6は、振幅検波回路5、5'の直後に接続されるDCアンプ群14と、バッファアンプ15、及び抵抗等より構成される。

上記DCアンプ群14を構成する2つのDCアンプ(例えば、差動増幅回路のオペアンプ)18、19には、本発明の特徴として、振幅検波回路5、5'から出力された検波信号の高周波領域の振幅利得を制限するための構成が設けられており、この検波信号に含まれる脈流成分が極力除去される構成となっている。この点については後述する。

#### 【0035】

一方のDCアンプ18において、その反転入力端子(-)には抵抗R9を介してバイアス電圧VBが入力(In2)され、かつ、振幅検波回路5からの検波信号が非反転入力端子(+)に入力(In1)されて、この検波信号の直流成分がDCアンプ18により増幅される。もう一方のDCアンプ19においても、そ

の反転入力端子（－）には抵抗  $R15$  を介してバイアス電圧  $V_B$  が入力され、かつ、振幅検波回路 5' からの検波信号が非反転入力端子（＋）に入力されて、この検波信号の直流成分が DC アンプ 19 により増幅される。

#### 【0036】

ここで、各 DC アンプ 18、19 における増幅動作は、周知のオペアンプの増幅動作と同様である。つまり、DC アンプ 18 においては、周知のように抵抗（負帰還抵抗） $R8$  が接続されて負帰還回路が構成されており、非反転入力端子（＋）に振幅検波回路 5 からの検波信号が入力（ $I_{n1}$ ）され、その直流成分が増幅（増幅率： $R8/R9$ ）されて出力される。また、帰還電流  $I_f$  が抵抗  $R8$  に流れ、反転入力端子（－）に入力する。この帰還電流  $I_f$  により、DC アンプ 18 の内部に発生した入力信号のひずみ分は打ち消される。このような動作は、もう一方の DC アンプ 19 においても同様である。

#### 【0037】

そして、DC アンプ 18、19 の各出力信号は、それらの後段に設けられる高入力インピーダンスのバッファアンプ 15 に出力される。このバッファアンプ 15 は、RF 増幅回路 3 の利得を制御する利得制御電流（DC 制御電流）を出力する。また、上記バッファアンプ 15 は、上記 DC アンプ群 14 に加わる負荷によって上記 DC アンプ 18、19 の利得が変化するのを防ぎつつ、上記利得制御電流により RF 増幅回路 3 の利得を制御する。

#### 【0038】

ここで、バッファアンプ 15 は、例えば、互いに並列接続された 2 つの MOSFET（ $M5$  及び  $M5'$ ）、これら MOSFET と差動対になるもう 1 つの MOSFET（ $M6$ ）、及び抵抗（ $R10$  及び  $R11$ ）等を有し、これらで差動増幅回路を構成する。また、上記 MOSFET（ $M5$ 、 $M5'$ 、 $M6$ ）は、例えば N チャンネル MOSFET である。

#### 【0039】

上記バッファアンプ 15 において、上記 2 つの MOSFET（ $M5$  及び  $M5'$ ）のドレインには、抵抗（ $R10$ ）を介してドレイン電圧  $V_{DD}$  が印加されると共に、もう一方の MOSFET（ $M6$ ）のドレインにも、抵抗（ $R11$ ）を介し

てドレイン電圧  $V_{DD}$  が印加される。また、MOSFET (M5 及び M5') の各ゲートには上記 DC アンプ 18、19 の出力信号がそれぞれ入力され、一方、MOSFET (M6) のゲートには基準定電圧 (AGC 開始電圧)  $V_{Ref}$  が入力される。更に、3つの MOSFET (M5、M5' 及び M6) の各ソースは互いに接続され、定電流回路 16 を介してグラウンドに接続される。

#### 【0040】

MOSFET (M5、M5') のドレインと抵抗  $R_{10}$  との中間ノードは、RF 増幅回路 3 の第 1 の MOSFET (M1) のゲートに接続され、前述したように RF 増幅回路 3 の利得制御をする信号 (利得制御電流) を出力する。このように、上記バッファアンプ 15 から出力された利得制御電流が RF 増幅回路 3 の MOSFET (M1) のゲートに供給されることにより、RF 増幅回路 3 の利得制御が行われる。つまり、MOSFET (M1) に流れ込む利得制御電流が多い時には、そのドレイン電圧が上がることにより信号レベルも上昇し、逆に、MOSFET (M1) に流れ込む利得制御電流が少ない時には、そのドレイン電圧が下がることにより信号レベルも下降し、結果的に一定のレベルに安定する。

#### 【0041】

また、MOSFET (M6) のドレインと抵抗  $R_{11}$  との中間ノードは、AGC ダイオード 17 に接続される。AGC ダイオード 17 は、図 1 に示すようにダイオード (D6 及び D7) と抵抗  $R_{12}$  とコンデンサ  $C_9$  より構成され、バッファアンプ 15 から供給される制御信号に基づき受信信号の制御を行う。ここで、抵抗  $R_{12}$  とコンデンサ  $C_9$  は、バッファアンプ 15 から AGC ダイオード 17 へと供給される上記制御信号から脈流成分を除去するために設けられている。

#### 【0042】

なお、本実施形態においては、DC アンプ 18、19 に、脈流成分を除去するための独自の構成を設けているが (この点については後に詳述する)、これによって除去しきれずに各 AGC 制御信号に含まれてしまった脈流成分は、上記のコンデンサ  $C_9$  及び抵抗  $R_{12}$  からなる回路や、上記のコンデンサ  $C_3$  及び  $R_4$  からなる回路によって除去されるようになっている。

#### 【0043】

図2は、図1に示したDCアンプ18、19を構成する2つの主要部分のうちの第1の主要部分の回路図である。

同図に示すように、DCアンプ18、19をそれぞれ構成する第1の主要部分の回路は、いずれも、複数のMOSFET (A1とA2、B1とB2、C1とC2、D1とD2)、及び抵抗R16、R17等を有する差動増幅回路群20で構成される。尚、DCアンプ18、19をそれぞれ構成する第2の主要部分の回路は、後述の図4及び図5を用いて説明をする。また、上記各MOSFET (A1とA2、B1とB2、C1とC2、D1とD2) は、例えば、PチャネルMOSFETである。また、上記MOSFET (A1とA2、B1とB2、C1とC2、D1とD2) の各ソース(S) には定電流回路16'を介しドレイン電圧VDDが印加される。

#### 【0044】

次に、同図に示されているIn1及びIn2 (入力) は、図1に示されているDCアンプ18、19における非反転入力端子(+)及び反転入力端子(-)にそれぞれ相当する。

尚、本実施の形態は上記差動増幅回路群20の後段に、図4あるいは図5の回路を設ける構成であり、図2中のOUT1とOUT2からの出力信号は図4あるいは図5におけるIn3とIn4にそれぞれ出力される。上記In3とIn4に入力した入力信号に対する回路動作及び回路構成は、後に、図4及び図5を用いて説明をする。

#### 【0045】

上記差動増幅回路群20は、MOSFETA1とMOSFETB1、及びMOSFETA2とMOSFETB2とが対応関係にありそれぞれ差動増幅回路を構成し、更に、MOSFETC1とMOSFETD1、及びMOSFETC2とMOSFETD2とがそれぞれ相対応して差動増幅回路を構成して上記差動増幅回路群20を形成する。

#### 【0046】

上記各MOSFETトランジスタの配置をこのような対称的な位置に配置することによって、ICの製造工程内のイオン注入工程あるいは、拡散工程における

製造上の課題のひとつである。IC基板上におけるイオン濃度の差（むら）に対して、上記各MOSFETトランジスタの位置によるイオン濃度の差を低減することができ、製造上のエラーを押さえる効果を得ることができる。

#### 【0047】

また、上述したように各トランジスタの位置による製造上におけるイオン濃度の差を低減させることができるので、オフセット電圧を下げる効果を得ることができる。更に、それぞれトランジスタを互いに挟み込んで配置するように構成する各差動増幅回路（トランジスタA群とトランジスタB群、及びトランジスタC群とトランジスタD群）間を結ぶ配線のオーバーラップが、配線容量を大きくすることとなり、コンデンサを用いることなく高周波特性を劣化させる（すなわち、脈流成分を極力除去する）こともできる。

#### 【0048】

次に、DCアンプ18、19の非反転入力端子（+）に振幅検波回路5、5'からの各検波信号が入力（In1）し、DCアンプ18、19の反転入力端子（-）にバイアス電圧VBが入力（In2）する。つまり、MOSFET（A2とB1）とMOSFET（C2とD1）のゲート（G1）に検波信号が入力（In1）し、一方、MOSFET（A1とB2）とMOSFET（C1とD2）のゲート（G1）にバイアス電圧VBが入力（In2）する。

#### 【0049】

また、抵抗R16と抵抗R17との中間ノードには抵抗R18を介してドレイン電圧VDDが印加される。更に、抵抗R16と抵抗R18との中間ノードに抵抗R19が接続され、その抵抗R19の一端はグランドに接続される。

次に、MOSFET（A1とA2）とMOSFET（C1とC2）とで増幅された出力信号はそのドレイン（D）から出力OUT1に出力され、MOSFET（B1とB2）とMOSFET（D1とD2）とで増幅された出力信号はそのドレイン（D）から出力OUT2に出力される。

#### 【0050】

つまり、グランドに対する出力OUT1、2の電位（すなわち、抵抗R20、21の両端電圧）がそれぞれ出力電圧として出力される。



各ゲート (G2) は、同図に示すように互いに各 MOSFET のソース (S) 側に接続される。また、MOSFETA1 のゲート (G1) と MOSFETB2 のゲート (G1) とが接続され、MOSFETA2 のゲート (G1) と MOSFETB1 のゲート (G1) とが接続される。更に、MOSFETC1 のゲート (G1) と MOSFETD2 のゲート (G1) とが接続され、MOSFETC2 のゲート (G1) と MOSFETD1 のゲート (G1) とが接続される。

#### 【0051】

ここで、例えば、MOSFETA1 と MOSFETB1 について説明をする。

前述したように MOSFETA1 と MOSFETB1 によって、本発明に係る上記差動増幅回路群 20 内の 1 つの差動増幅回路が構成される。

上記差動増幅回路を構成する MOSFETA1 と MOSFETB1 において、周知のように、それぞれの MOSFET の各ゲート (G1) から入力した入力信号  $I_{n2}$  及び入力信号  $I_{n1}$  は増幅されて、入力信号  $I_{n2}$  は MOSFETA1 のドレイン (D) から OUT1 に出力され、入力信号  $I_{n1}$  は MOSFETB1 のドレイン (D) から OUT2 から出力される。

#### 【0052】

つまり、MOSFETA1 のゲート (G1) から入力した信号レベル  $I_{n2}$  は利得が得られるので増幅され、そのドレイン (D) から出力信号として出力 OUT1 される。また、入力信号がそのゲート (G1) から入力すると MOSFETA1 のソース (S) とゲート (G1) 間の電圧  $V_{GS}$  が変化するので MOSFETA1 のゲート (G2) にドレイン電流 (出力信号) が流れる。MOSFETA1 のゲート (G2) からの上記出力信号は、MOSFETA1 のソース (S) 側に出力される。

#### 【0053】

また、MOSFETB1 のゲート (G1) から入力した信号レベル  $I_{n1}$  は利得が得られるので増幅され、そのドレイン (D) から出力信号として出力 OUT2 される。また、入力信号がそのゲート (G1) から入力すると MOSFETB1 のソース (S) とゲート (G1) 間の電圧  $V_{GS}$  が変化するので MOSFETB1 のゲート (G2) にドレイン電流 (出力信号) が流れる。MOSFETB1

のゲート (G2) からの上記出力信号は、MOSFETA1のソース (S) 側に出力される。

#### 【0054】

したがって、入力した各入力信号レベルの差 (入力信号  $I_{n1}$  と入力信号  $I_{n2}$  との差) は、出力信号の差として増幅されて、出力 (それぞれOUT2とOUT1から) される。

また、MOSFETA2とMOSFETB2も上述したとことと同様に、入力した各入力信号レベルの差 (入力信号  $I_{n1}$  と入力信号  $I_{n2}$  との差) は、出力信号の差として増幅されて、出力 (それぞれOUT2とOUT1から) される。

#### 【0055】

以上、このようにMOSFETA群とMOSFETB群は差動増幅回路を構成する。

次に、また、MOSFET (C1、C2) とMOSFET (D1、D2) とによって構成される差動増幅回路も上述したMOSFET (A1、A2) とMOSFET (B1、B2) と同様に構成される。尚、各MOSFET (A、B、C、D) はそれぞれ2つ配置されているが、数はそれぞれ偶数個であれば数はこれに限定されない。

#### 【0056】

このように差動増幅回路群20内の1つの差動増幅回路を構成する2つのMOSFETを隣接するその他の差動増幅回路を構成する2つのMOSFETとによって、対称的に挟み込むように位置を配置する。つまり、上記1つの差動増幅回路を構成する2つのMOSFETA<sub>n+1</sub>とMOSFETB<sub>n+1</sub> (nは自然数) は、差動増幅回路を構成する2つのMOSFETA<sub>n</sub>とMOSFETB<sub>n</sub> (nは自然数) を挟み込むように配置する構成をとる。そして、この配置によって生じる各MOSFETからの各配線のオーバーラップが配線容量の増加を生じさせることになり、更には、図3において述べる各MOSFETのチャネル長 (L) とチャネル幅 (W) との比 ( $L/W$ ) を大きくなるようにし、かつ、チャネル長 (L) とチャネル幅 (W) とを共に大きく設定してゲート容量を増加させることによって、高周波特性を劣化させる効果を得ることができる。

## 【0057】

図3は、図2に示した差動増幅回路群20におけるMOSFET及び配線のレイアウト図である。

図3において、図2における差動増幅回路群20のレイアウト上の特徴を説明する。尚、図3における符号は、図2における符号と対応している。

## 【0058】

先ず、例えば、同図に示すように、各MOSFETを構成するトランジスタ $A_n$  ( $n$ は1及び2)は上記トランジスタ $A_n$ の構成素子であるトランジスタ $a_n$ とトランジスタ $a_n'$  ( $n$ は1及び2)で構成される。また、トランジスタ $B_n$  ( $n$ は1及び2)はトランジスタ $b_n$ とトランジスタ $b_n'$  ( $n$ は1及び2)、トランジスタ $C_n$  ( $n$ は1及び2)はトランジスタ $c_n$ とトランジスタ $c_n'$  ( $n$ は1及び2)、トランジスタ $D_n$  ( $n$ は1及び2)はトランジスタ $d_n$ とトランジスタ $d_n'$  ( $n$ は1及び2)で構成される。

## 【0059】

ここで、トランジスタ $A_n$  ( $n$ は1及び2)を代表させて説明をする。

同図に示すように、トランジスタ $A_1$  ( $a_1$ 、及び $a_1'$ )は、隣に配置されるトランジスタ $A_2$  ( $a_2$ 、及び $a_2'$ )の構成素子であるトランジスタ $a_2'$ を間に挟み込んで配置され、また、トランジスタ $A_2$  ( $a_2$ 、及び $a_2'$ )は、トランジスタ $A_1$  ( $a_1$ 、及び $a_1'$ )の構成素子であるトランジスタ $a_1$ を間に挟み込んで配置される。

## 【0060】

以降、トランジスタ $B_n$  ( $n$ は1及び2)、トランジスタ $C_n$  ( $n$ は1及び2)、トランジスタ $D_n$  ( $n$ は1及び2)の各トランジスタの配置は前記トランジスタ $A_n$ の配置位置と同様にそれぞれ相対応した配置をとる。

次に、各トランジスタのレイアウト上の配置は対称を成しているので、トランジスタ $A_1$ とトランジスタ $B_1$ 、及びトランジスタ $A_2$ とトランジスタ $B_2$ により構成される差動増幅回路を代表させて説明をする。

## 【0061】

つまり、トランジスタ $C_1$ とトランジスタ $D_1$ 、及びトランジスタ $C_2$ とトラ

ンジスタD2により構成される差動増幅回路に関しては、上記トランジスタA<sub>n</sub>（nは1及び2）の構成素子トランジスタ（a<sub>1</sub> 及び a<sub>1</sub>'）とトランジスタB<sub>n</sub>（nは1及び2）の構成素子トランジスタ（b<sub>1</sub> 及び b<sub>1</sub>'）において、上記トランジスタA<sub>n</sub>（nは1及び2）の構成素子トランジスタ（a<sub>1</sub> 及び a<sub>1</sub>'）とトランジスタC<sub>n</sub>（nは1及び2）の構成素子トランジスタ（c<sub>1</sub> 及び c<sub>1</sub>'）、及び上記トランジスタB<sub>n</sub>（nは1及び2）の構成素子トランジスタ（b<sub>1</sub> 及び b<sub>1</sub>'）とトランジスタD<sub>n</sub>（nは1及び2）の構成素子トランジスタ（d<sub>1</sub> 及び d<sub>1</sub>'）をそれぞれ相対応して入れ替えた配置位置をとるので詳細な説明を省略する。

#### 【0062】

先ず、各トランジスタのソース（S）はドレイン電圧VDDに印加される。トランジスタA1とトランジスタB1において、トランジスタb<sub>1</sub>のゲート（G<sub>1</sub>）には入力信号In<sub>1</sub>が入力する。また、トランジスタa<sub>1</sub>のゲート（G<sub>1</sub>）には入力信号In<sub>2</sub>が入力する。また、トランジスタa<sub>1</sub>'のゲート（G<sub>2</sub>）とトランジスタb<sub>1</sub>'のゲート（G<sub>2</sub>）は上記ソースと同様にドレイン電圧VDDに印加される。

#### 【0063】

また、トランジスタa<sub>1</sub>'のドレイン（D）とトランジスタb<sub>1</sub>'のドレイン（D）は上記ソースと同様にドレイン電圧VDDに印加される。抵抗R<sub>16</sub>と抵抗R<sub>17</sub>との中間ノードには抵抗R<sub>18</sub>を介してドレイン電圧VDDが印加される。更に、抵抗R<sub>16</sub>と抵抗R<sub>18</sub>との中間ノードに抵抗R<sub>19</sub>が接続され、その抵抗R<sub>19</sub>の一端はグランドに接続される。

#### 【0064】

次に、トランジスタa<sub>1</sub>のゲート（G<sub>1</sub>）から入力する入力信号In<sub>2</sub>は利得が得られるので、信号レベルが増幅されたあと、トランジスタa<sub>1</sub>のドレイン（D）から出力信号OUT<sub>1</sub>が出力される。また、入力信号In<sub>2</sub>がトランジスタA1のゲート（G<sub>1</sub>）に入力するとゲート（G<sub>2</sub>）にドレイン電流が流れる。トランジスタa<sub>1</sub>'のゲート（G<sub>2</sub>）からの出力信号は、そのソース（S）側に出される。

## 【0065】

同様に、トランジスタ b 1 のゲート (G 1) から入力する入力信号 I n 1 は利得が得られるので、信号レベルが増幅されたあと、トランジスタ b 1 のドレインから O U T 2 に出力される。また、上記トランジスタ a 1 ' と同様にトランジスタ b 1 ' のゲート (G 2) からの出力信号は、そのソース (S) 側に出力される。

## 【0066】

つまり、上記差動増幅回路を構成する構成素子の 1 つであるトランジスタ A 1 とトランジスタ B 1 の入力信号のレベルの差は増幅され、出力信号の差として出力 (O U T 1 と O U T 2 から) される。つまり、グランドに対する出力 O U T 1、2 の電位 (すなわち、抵抗 R 2 0、2 1 の両端電圧) がそれぞれ出力電圧として出力される。

## 【0067】

尚、上記差動増幅回路群 2 0 の後段に図 4 あるいは図 5 の回路を設ける構成がとられ、上記 O U T 1 と O U T 2 から出力された出力信号は図 4 あるいは図 5 における I n 3 と I n 4 にそれぞれ出力される。上記 I n 3 と I n 4 に入力した入力信号に対する回路動作は、後に、図 4 及び図 5 を用いて説明をする。

## 【0068】

次に、トランジスタ A 2 とトランジスタ B 2 においても、前述したことと同様に、トランジスタ a 2 のゲート (G 1) に入力信号 I n 1 が入力し、トランジスタ b 2 のゲート (G 1) には入力信号 I n 2 が入力する。また、トランジスタ a 2 ' のゲート (G 2) とトランジスタ b 2 ' のゲート (G 2) は上記ソースと同様に ドレイン電圧 V D D に印加される。

## 【0069】

また、トランジスタ a 2 ' のドレイン (D) とトランジスタ b 2 ' のドレイン (D) は上記ソースと同様にドレイン電圧 V D D に印加される。

トランジスタ a 2 のゲート (G 1) への入力信号 I n 1 は信号レベルが増幅されトランジスタ a 2 のドレイン (D) から出力信号 O U T 1 が出力される。また、トランジスタ b 2 のゲート (G 1) への入力信号 I n 2 は信号レベルが増幅さ

れ、トランジスタ $b_2$ のドレインからの出力信号はOUT2に出力される。

#### 【0070】

トランジスタ $a_2$ のゲート(G2)からの出力信号は、そのソース(S)側に出力され、トランジスタ $b_2$ のゲート(G2)からの出力信号は、そのソース(S)側に出力される。

以上、トランジスタA2とトランジスタB2の入力信号のレベルの差は増幅され出力信号(OUT1とOUT2から)が出力される。そして、上述したように上記OUT1とOUT2からの出力された出力信号は図4あるいは図5におけるIn3とIn4にそれぞれ出力される。また、上記In3とIn4に入力した入力信号に対する回路動作は、後に、図4及び図5を用いて説明をする。

#### 【0071】

次に、トランジスタ $C_n$ ( $n$ は1及び2)とトランジスタ $D_n$ ( $n$ は1及び2)とは、上述したトランジスタ $A_n$ ( $n$ は1及び2)とトランジスタ $B_n$ ( $n$ は1及び2)と同様に相対応した配置をとり、尚且つ同様の入出力動作を行う。

上述したように1つのMOSFETを構成するトランジスタ素子は、隣のMOSFETを構成するトランジスタ素子を互いに挟み込むようにそれぞれ配置され、差動増幅回路を構成する。

#### 【0072】

尚、各トランジスタ(A群、B群、C群、D群)素子はそれぞれ4つつ配置されているが、数は偶数個が配置されればよく、数はこれに限定されない。

以上、各トランジスタ素子をこのように配置することで、IC回路上の配線が必然的に交差する差動増幅回路群20が構成される。

#### 【0073】

そして、このようにMOSFETを対称的な位置に互いに挟み込む配置にすることによって各配線位置による配線容量を増加させること、更に、MOSFETのチャンネル長(L)とチャンネル幅(W)とを共に大きく設定して、ゲート容量を増加させることによって、高周波特性を劣化させる効果を得ることができる。

#### 【0074】

現在、高周波信号を扱う無線端末のアンプをMOSFETで実装する場合、通

常、そのMOSFETのチャネル長(L)とチャネル幅(W)として $L=0.7 \sim 1.0 \mu\text{m}$ 、 $W=20 \mu\text{m}$ 程度のものが用いられているが、本実施の形態のDCアンプ18、19において使用するMOSFETのチャネル長(L)とチャネル幅(W)は、前述したように高周波特性を劣化させ得る程度に両方とも大きく設定されている。より詳しく言えば、アンプにおける直流成分に対する脈流成分の比が20dB以下となる程度まで高周波特性を劣化させることが望ましく、更に望ましくは、アンプのカットオフ周波数の方が脈流成分の周波数の半分よりも小さくなるまで高周波特性を劣化させるか、或いは、上述したように直流(周波数=0)におけるゲインに対して脈流成分の周波数におけるゲインが3dB以上減衰する程度まで高周波特性を劣化させるのが望ましい。そのような望ましい特性となるための具体的な数値としては、例えば、 $L=5.0 \mu\text{m}$ 、 $W=50 \mu\text{m}$ 程度である。

#### 【0075】

つまり、上記MOSFETのチャネル長(L)とチャネル幅(W)を両方とも大きくとることによって、MOSFET(PチャネルMOSFET)のゲート(G)の容量が大きくなり、その結果、上記DCアンプ18、19の高周波特性が劣化し、上記アンプに入力する入力信号に含まれる脈流成分が、新たなコンデンサを用いずとも、容易に除去される。

#### 【0076】

また、前述したように各トランジスタを配置することによって、差動増幅回路群20(トランジスタA群とトランジスタB群、及びトランジスタC群とトランジスタD群)における互いに挟み込んで配置される各トランジスタ間を結ぶ配線をオーバーラップさせることによって、各配線による配線容量を大きくすることが可能なので、新たなコンデンサを用いずとも、高周波特性を劣化させる(脈流成分を除去する)効果を得ることができる。

#### 【0077】

また、このようなトランジスタの対称的な配置をとることにより、IC回路の製造過程において、イオン注入を行うときに、トランジスタの位置による製造上におけるイオン濃度の差を低減させることによりオフセット電圧を下げることも

できる。更に、各MOSFETトランジスタの配置をこのような対称的な位置に配置することによって、MOSFETトランジスタの位置によるイオン濃度の差を低減することができ、製造上のエラーを押さえる効果を得ることもできる。

#### 【0078】

これは、ICの製造工程内のイオン注入工程あるいは、拡散工程における製造上の課題のひとつであるIC基板上におけるイオン濃度の差の発生に対しても、MOSFETトランジスタの配置を対称的な位置にすることによって、MOSFETトランジスタの位置によるイオン濃度の差を除くことができるので、製造上におけるトランジスタの位置によるイオン濃度の誤差を生じても製造上のエラーを押さえる効果がある。

#### 【0079】

図4は、DCアンプ18、19における第2の主要部分の一例を示す回路図である。同図の回路は、図2に示す差動増幅回路群20の後段に接続される。すなわち、図2に示す差動増幅回路群20の出力OUT1、OUT2が、図4に示す入力In3、In4にそれぞれ入力する構成をとる。

#### 【0080】

図4に示す回路は、4つのMOSFET (M9、M10、M11、M12) で構成される差動増幅回路21と、MOSFET (M13) と、コンデンサC10と抵抗R22とコンデンサC11、及びカレントミラー回路を構成する定電流源22、カレントミラー回路を構成する差動増幅回路21の電流源23、出力側の電流源24より構成される。

#### 【0081】

上記差動増幅回路21は、4つのMOSFET (M9、M10、M11、M12) によって構成される。また、2つのMOSFET (M10及びM12) のドレイン (D) はドレイン電圧VDDに印加され、2つのMOSFET (M9及びM11) のソース (S) は電流源23に接続される。

#### 【0082】

MOSFET (M9) とMOSFET (M10)、及びMOSFET (M11) とMOSFET (M12) はそれぞれカスコード接続される。



次に、MOSFET (M9) と MOSFET (M11) のゲート (G) に入力信号 (In3 及び In4) が入力する。つまり、図2 及び図3 において説明したように、その差動増幅回路群からの一方の出力信号 OUT1 は MOSFET (M11) のゲート G (In3) に入力し、他方の出力信号 OUT2 は MOSFET (M9) のゲート G (In4) に入力する。また、MOSFET (M10) のゲート (G) と MOSFET (M12) のゲート (G) は互いに接続され、且つ、MOSFET (M10) のゲート (G) は MOSFET (M9) のドレイン (D) の出力側に接続される。

#### 【0083】

また、MOSFET (M11) と MOSFET (M12) との中間ノードは、その後段の MOSFET (M13) のゲート (G) に接続される。

MOSFET (M9) のゲート (G) への入力信号 (In4) の信号レベルが増幅されて、そのドレイン (D) から MOSFET (M10) と MOSFET (M12) のゲート (G) に出力される。MOSFET (M10) と MOSFET (M12) のゲート (G) に入力した信号は、ソース (S) に出力されるので増幅はされずに出力される。また、その MOSFET (M10) のソース (S) からの出力信号は、MOSFET (M12) のゲート (G) に入力する。

#### 【0084】

ここで、各 MOSFET (M9、M10、M11、M12、M13) のゲート (G) のチャネル長 (L) とチャネル幅 (W) との比 ( $L/W$ ) を大きくなるように、かつ、チャネル長 (L) とチャネル幅 (W) とを両方大きく設定して、各 MOSFET (Pチャネル MOSFET) の容量を大きくすることで、MOSFET の高周波特性を劣化させている。これにより、MOSFET (M10 及び M12) のソース (S) からの出力信号に含まれる脈流成分が取り除かれる。具体的には、前述した通りである。

#### 【0085】

次に、入力信号 (In3) は MOSFET (M11) のゲート (G) に入力する。上記入力信号 (In3) は利得が得られるので増幅されて、尚且つ、脈流成

分が取り除かれたあとドレイン (D) 側に出力される。

したがって、MOSFET (M10及びM12) からの出力信号は、脈流成分が取り除かれたあと上記差動増幅回路 21 から出力される。

#### 【0086】

そして、上記差動増幅回路 21 から出力された出力信号は、上記差動増幅回路 21 の後段に設けられる MOSFET (M13) のゲート (G) に入力する。また、MOSFET (M13) のドレイン (D) は、ドレイン電圧 VDD に印加され、そのソース (S) は、電流源 24 に接続される。

#### 【0087】

同図に示すように抵抗 R22 とコンデンサ C10 は互いに直列に接続され、コンデンサ C10 の一端は、上記 MOSFET (M13) のソース (S) 側に接続され、抵抗 R22 の一端はその MOSFET (M13) のゲート (G) に接続される。

#### 【0088】

MOSFET (M13) からの出力信号は、MOSFET (M13) のソース (S) 側から出力されるので、増幅はされず、脈流成分が取り除かれたあと出力される。

更に、コンデンサ C10 により、その出力信号の MOSFET (M13) のゲート (G) への帰還信号に含まれる脈流成分が取り除かれる。

#### 【0089】

ここで、前述したように上記各 MOSFET への入力信号に含まれる脈流成分が極力取り除かれるが、実際は、なんらかの振幅変化 (脈流成分) が生じているため、受信電界レベルを検出したい場合には平滑回路を設けることが望ましい。

このような平滑回路として、図 4 に示すような大容量のコンデンサ C11 が、各 DC アンプ 18、19 の後段に設けられたパッド (P6、P8) とグランドとの間に外付けされる。すなわち、大容量のコンデンサ C11 が、AGC 動作に必要な利得制御信号の出力 (図 4 中の OUT) に対して並列に接続される。

#### 【0090】

よって、上記のように平滑作用のあるコンデンサ C11 を設けることによって

、上記差動増幅回路 21 からの出力信号 (DC アンプ 18 の出力信号) は、コンデンサ C11 によって確実に平滑されて、その後段のバッファアンプ 15 (図 1) に出力される。

#### 【0091】

前述したように振幅検波回路 5、5' から出力される検波信号に重畳している脈流成分は上記 DC アンプ群 14 (DC アンプ 18、19) によって除去され、且つ、その検波出力は上記平滑回路 (コンデンサ C11) により確実に平滑化される。そして、その平滑化された信号がバッファアンプ 15 に入力される。

#### 【0092】

バッファアンプ 15 は、その信号の電圧レベルに応じて、RF 増幅回路 3 の利得制御に必要な利得制御信号を出力し、また、AGC ダイオード 17 には、回路の利得制御を行うための利得制御信号を出力し、それぞれ受信信号レベルに応じた最適利得を設定する。前述したように、仮に、上記のコンデンサ C11 によっても除去しきれない脈流成分が上記の各利得制御信号に残ってしまった場合であっても、その不要な脈流成分はコンデンサ C3 及び抵抗 R4 からなる回路や、コンデンサ C9 及び抵抗 R12 からなる回路によって確実に除去される。

#### 【0093】

以上の構成により、振幅検波回路 5 からの検波出力信号に重畳している脈流成分は DC アンプ群 14 によって除去され、更にコンデンサ C11 によって平滑化されるので、AGC 回路において生じる歪みを有効に除去することが可能になる。また、DC アンプ 18、19 は振幅検波回路 5、5' の直後に設けられるので、IC 回路による回路パターンから高周波成分が輻射して伝搬するのを確実に防止することもできる。

#### 【0094】

図 5 は、DC アンプ 18、19 における第 2 の主要部分の他の例を示す回路図であり、図 6 は図 5 中に示された平滑回路 25 の具体的な回路図である。

図 5 の回路は、図 4 の回路において、コンデンサ C11 の代わりに平滑回路 25 を用いたものである。よって、ここでは、この平滑回路 25 の説明だけを行う。尚、図 4 と同一部材には同一符号を付して説明を省略する。

## 【0095】

入力信号が平滑回路25に入力するまでは、図4の回路と同様である。

平滑回路25は、図6に示すように、コンデンサC12、定電流回路26、トランジスタ(27、28、29、30、31)、スイッチ(32、33)、電圧比較器34、アンド回路35、36で構成されている。前述したように図5中のMOSFETへの入力信号の脈流成分は極力取り除かれる。しかし、実際は、なんらかの振幅変化(脈流成分)が生じており、受信電界レベルを検出したい場合には平滑回路を設けるのが望ましい。よって、平滑回路25を上記DCアンプ18、19の後段に設けることによって、その出力信号は確実に平滑される。

## 【0096】

平滑回路25は、図6に示すように、2つのトランジスタ27、28によってカレントミラー回路が構成され、定電流回路26から出力される定電流と同量の充電電流が生成される。更に、また、この充電電流の生成のタイミングがスイッチ32によって決定される。

## 【0097】

スイッチ32は、インバータ回路37とアナログスイッチ38とトランジスタ39により構成されている。

アナログスイッチ38は、PチャネルトランジスタとNチャネルトランジスタの各ソース-ドレイン間を並列接続することにより構成されている。

## 【0098】

アンド回路35の出力信号の論理をインバータ回路37によって反転した信号がPチャネルトランジスタのゲートに出力されている。したがって、このアナログスイッチ38は、アンド回路35の出力信号がハイレベルのときにオン状態になって、反対にローレベルのときにオフ状態になる。また、トランジスタ39は、アナログスイッチ38がオフ状態のときにトランジスタ28のゲート-ドレイン間を低抵抗で接続することにより、トランジスタ28による電流供給動作を確実に停止させるためのものである。

## 【0099】

スイッチ32がオン状態になると、定電流回路26が接続された一方のトラン

ジスタ 27 のゲートと他方のトランジスタ 28 のゲートとが接続された状態になるため、一方のトランジスタ 27 に接続された定電流回路 26 によって育成される定電流とほぼ同じ電流が他方のトランジスタ 28 のソース-ドレイン間にも流れる。この電流が、充電電流としてコンデンサ C12 に供給される。反対に、スイッチ 32 がオフ状態になると、トランジスタ 28 のゲートがドレインに接続された状態になるため、この充電電流の供給が停止される。

#### 【0100】

上述した定電流回路 26 および 2 つのトランジスタ 27、28 が電流供給部に対応する。スイッチ 32 と、アンド回路 35 が第一のタイミング制御部に対応する。

また、上述したトランジスタ 27 と定電流回路 26 にトランジスタ 29 を組み合わせることにより、コンデンサ C12 の放電電流を設定するカレントミラー回路が構成されており、その動作状態がスイッチ 33 によって決定される。スイッチ 33 はスイッチ 32 と同じ構成を有している。このスイッチ 33 は、アンド回路 36 の出力信号の論理に応じてオンオフ状態が制御されており、この出力信号がハイレベルのときにオン状態に、ローレベルのときにオフ状態になる。

#### 【0101】

スイッチ 33 がオン状態になると、定電流回路 26 が接続された一方のトランジスタ 27 のゲートと他方のトランジスタ 29 のゲートとが接続された状態になるため、定電流回路 26 によって生成される定電流とほぼ同じ電流が他方のトランジスタ 29 のソース-ドレイン間にも流れる。この電流が、コンデンサ C12 に蓄積された電荷を放出する放電電流になる。

#### 【0102】

但し、トランジスタ 29 に流れる電流をコンデンサ C12 から直接とり出すことはできないため、本実施形態では、トランジスタ 29 のソース側にトランジスタ 30、31 によって構成される別のカレントミラー回路が接続されている。

2 つのトランジスタ 30、31 はゲート同士が接続されており、トランジスタに上述した放電電流が流れたときに、同じ電流が他方のトランジスタのソース-ドレイン間にも流れるようになっている。このトランジスタ 31 は、ドレインが

コンデンサ C 1 2 の高電位側の端子に接続されており、トランジスタ 3 1 に流れる電流は、コンデンサ C 1 2 に蓄積された電荷が放出されることによって生成される。

#### 【0103】

上述した定電流回路 2 6 および 4 つのトランジスタ 2 7、2 9、3 0、3 1 が電流放出部に対応する。スイッチ 3 3、アンド回路 3 6 が第 2 のタイミング制御部に対応する。

また、電圧比較器 3 4 は、プラス端子に印加されるコンデンサ C 1 2 の端子電圧とマイナス端子に印加される平滑回路 2 5 の入力電圧との大小比較を行う。この電圧比較器 3 4 は、非反転出力端子と反転出力端子を有しており、プラス端子に印加されるコンデンサ C 1 2 の端子電圧よりも大きい場合には非反転出力端子からハイレベルの信号が出力され、反転出力端子からローレベルの信号が出力される。反対に、プラス端子に印加されるコンデンサ C 1 2 の端子電圧の方がマイナス端子に印加される入力電圧よりも小さい場合には非反転出力端子からローレベルの信号が出力され、反転出力端子からハイレベルの信号が出力される。

#### 【0104】

アンド回路 3 5 は、一方の入力端子に所定の信号が入力され、他方の入力端子に電圧比較器 3 4 の非反転入力端子が接続されている。したがって、コンデンサ C 1 2 の端子電圧の方が平滑回路 2 5 の入力電圧よりも大きい場合に、アンド回路 3 5 から所定の信号が出力される。

#### 【0105】

また、アンド回路 3 6 は、一方の入力端子に所定の信号が入力され、他方の入力端子に電圧比較器 3 4 の反転入力端子が接続されている。したがって、コンデンサ C 1 2 の端子電圧の方が平滑回路 2 5 の入力電圧よりも小さい場合に、アンド回路 3 6 から所定の信号が出力される。

#### 【0106】

このような構成からなる平滑回路 2 5 の動作について、以下に説明する。

電圧比較器 3 4 とアンド回路 3 5 には、DC アンプ 1 8、1 9 から出力される利得制御信号が入力する。

平滑回路 25 の動作開始時にコンデンサ C 12 が充電されていない場合や、平滑回路 25 の入力電圧が上昇傾向にある場合には、コンデンサ C 12 の端子電圧の方が平滑回路 25 の入力電圧よりも低い状態にある。このとき、アンド回路 35 から信号が出力され、アンド回路 36 からは信号が出力されない。したがって、スイッチ 32 のみが間欠的にオン状態になり、このオン状態になるタイミングで所定の充電電流がコンデンサ C 12 に供給される。この充電動作は、コンデンサ C 12 の端子電圧が平滑回路 25 の入力電圧よりも相対的に高くなるまで継続される。

#### 【0107】

また、この充電動作によってコンデンサ C 12 の端子電圧が平滑回路 25 の入力電圧を超えた場合や、この入力電圧が下降傾向にあってコンデンサ C 12 の端子電圧よりこの入力電圧の方が低い場合には、アンド回路 36 から信号が出力され、アンド回路 29 からは信号が出力されない。したがって、スイッチ 33 のみが間欠的にオン状態になり、このオン状態になるタイミングで所定の放電電流がコンデンサ C 12 から放出される。この放電動作は、コンデンサ C 12 の端子電圧が平滑回路 25 の入力電圧よりも相対的に低くなるまで継続される。

#### 【0108】

なお、図 6 に示した平滑回路 25 では、充電電流の供給タイミングを決定する信号の周期やデューティ比と、放電電流の供給タイミングを決定する信号のデューティ比よりも、アンド回路に入力される信号のデューティ比を小さく設定するようにしてもよい。これにより、アタック時間よりもリリース時間を長く設定することができる。

#### 【0109】

上述したように、コンデンサ C 12 に対して間欠的な充放電が行われるため、比較的小容量のコンデンサ C 12 を使用した場合であっても、緩やかに端子電圧を変化させることができるので、実質的に大きな時定数を設定できることになる。その結果、十分な平滑作用を持った平滑回路 25 が実現される。

#### 【0110】

このような平滑回路 25 を採用すれば、大きな時定数を設定する場合であって

も小容量のコンデンサ C 1 2 を使用することができるので、回路の小型化が可能になる。また、大きな時定数を設定するために必要だった大きな抵抗やコンデンサが不要になって、外付け部品を低減あるいは全くなすことができるため、平滑回路 2 5 全体あるいはそのほとんどの構成部品を 1 つの D C アンプ 1 8、1 9 内に組み込んだ形で I C 化することが可能となる。

#### 【0 1 1 1】

なお、本発明は上記の実施形態に限定されるものではなく、請求項に記載された本発明の要旨の範囲内において種々の構成変更が可能である。

例えば、上記の実施形態では、検波回路 5、5' の検波出力に含まれる高周波成分（脈流成分）の除去手段として、a) D C アンプ 1 8、1 9 を構成する各 M O S F E T のチャネル長及びチャネル幅を大きく設定したもの、b) D C アンプ 1 8、1 9 の出力端子に大容量のコンデンサ C 1 1（図 4）を設けたもの、c) D C アンプ 1 8、1 9 の出力端子に独自の平滑回路 2 5（図 5、図 6）を設けたもの、及び、d) D C アンプ 1 8、1 9 を構成する各 M O S F E T をそれらの間の配線が互いに交差するように配置したもの、を適宜組み合わせて採用したが、これらを個々別々に採用したものであっても相当の効果を期待することができ、そのようなものも本発明の範囲内である。

#### 【0 1 1 2】

また、直流（周波数＝0）におけるゲインに対して脈流成分の周波数におけるゲインが 3 d B 以上減衰する程度まで高周波特性を劣化させることが望ましい旨を述べたが、本発明はこれに限定されるものではない。

#### 【0 1 1 3】

##### 【発明の効果】

以上、詳細に説明したように、本発明の A G C 回路によれば、その検波回路の直後に接続される増幅器の高周波特性を劣化させる（或いは、この増幅器に高周波特性を劣化させる手段を接続する）ことにより、A G C 制御信号に混入する脈流成分を効果的に除去して、脈流成分の影響による歪みを極力防止することができる。従って、本発明によれば、R F 受信機において受信すべき信号の受信動作に影響を与えることなく、R F 増幅回路の利得制御を精度良く実現できる。



## 【0114】

また、上記増幅器は検波回路と一体的に IC 化することもでき、このようにすることで、回路構成の大幅な複雑化を招くことなく、回路全体の IC 化が可能となる。

## 【図面の簡単な説明】

## 【図 1】

本発明の一実施の形態に係る AGC 回路 200 を備えた RF 受信機の主要部の回路図である。

## 【図 2】

DC アンプ 18、19 を構成する第 1 の主要部分の回路図である。

## 【図 3】

差動増幅回路群 20 における MOSFET 及び配線のレイアウト図である。

## 【図 4】

DC アンプ 18、19 における第 2 の主要部分の一例を示す回路図である。

## 【図 5】

DC アンプ 18、19 における第 2 の主要部分の他の例を示す回路図である。

## 【図 6】

平滑回路 25 の具体的な回路図である。

## 【符号の説明】

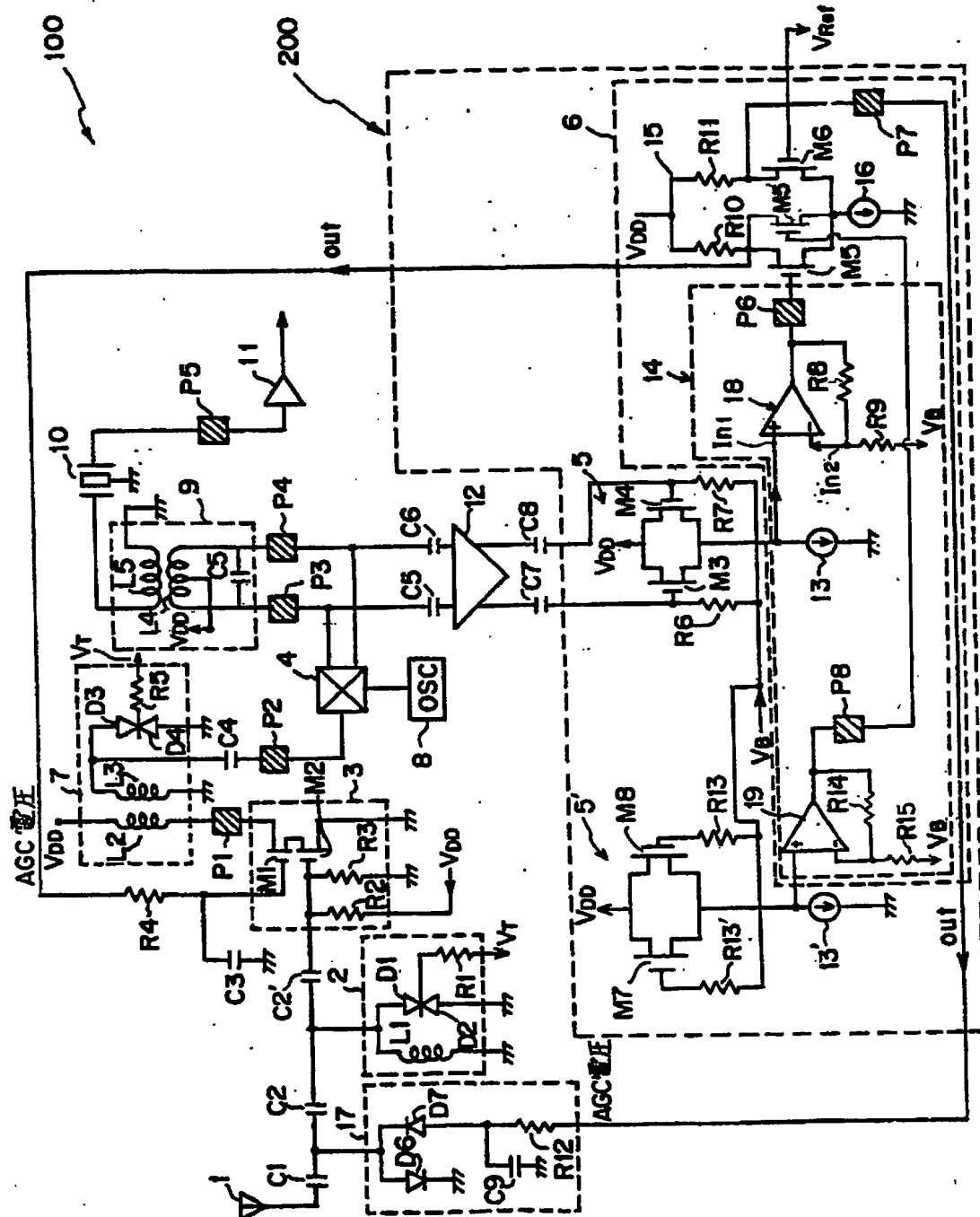
- 1 アンテナ
- 2 同調回路
- 3 RF 増幅回路
- 4 ミキサ
- 5、5' 振幅検波回路
- 6 AGC 駆動回路
- 17 AGC ダイオード
- 18、19 DC アンプ
- 25 平滑回路
- 100 RF 受信機

200 AGC回路

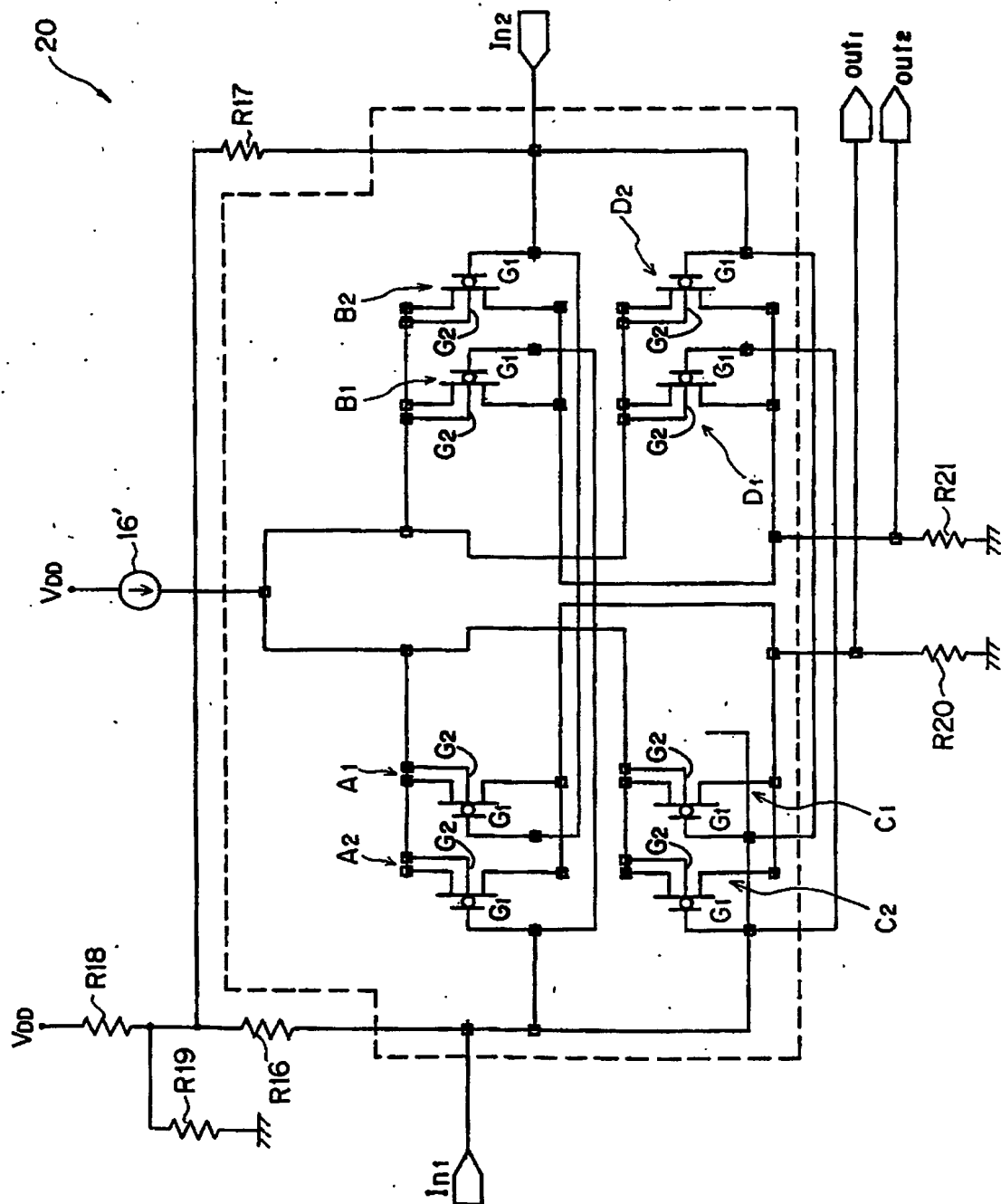
【書類名】

図面

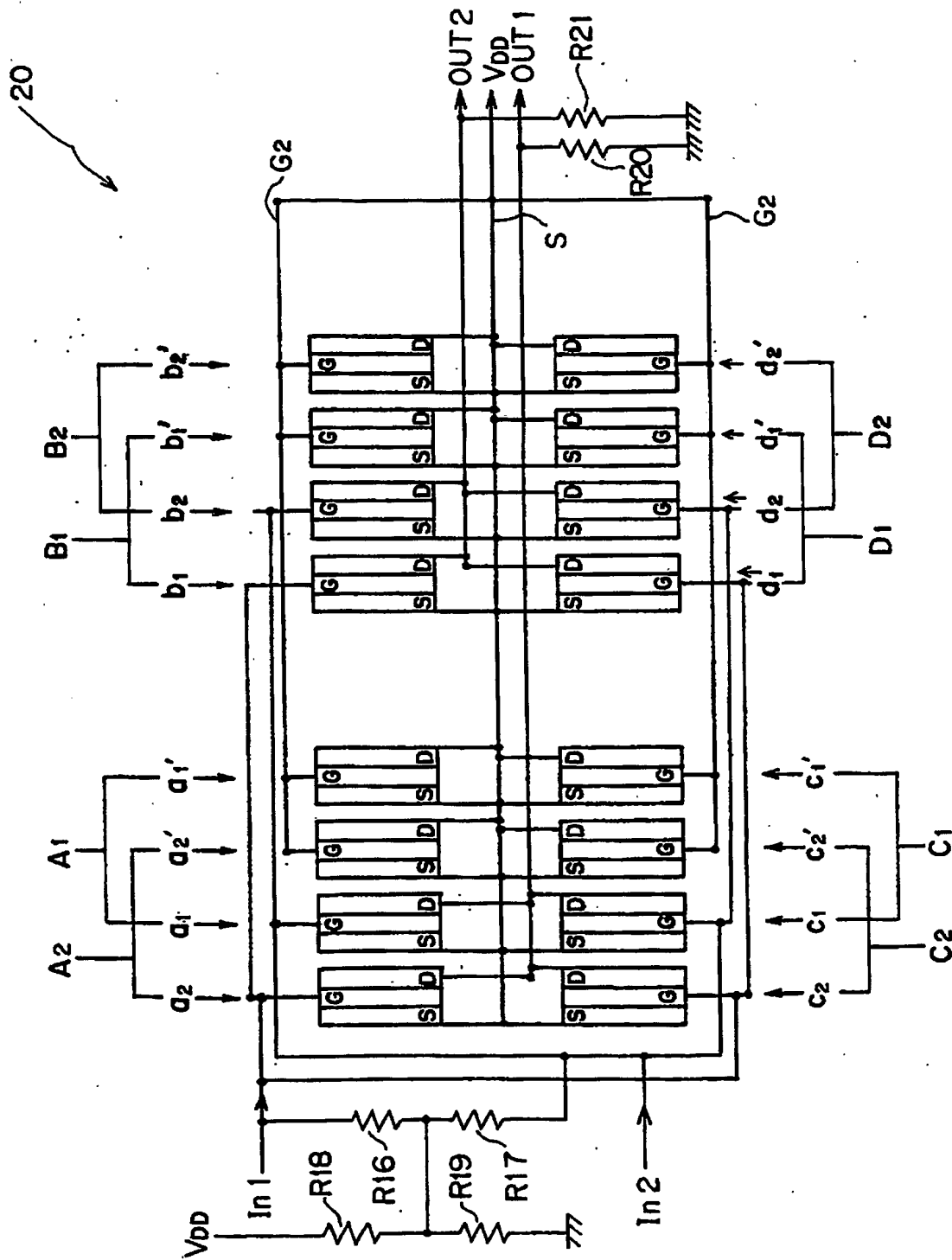
【図 1】



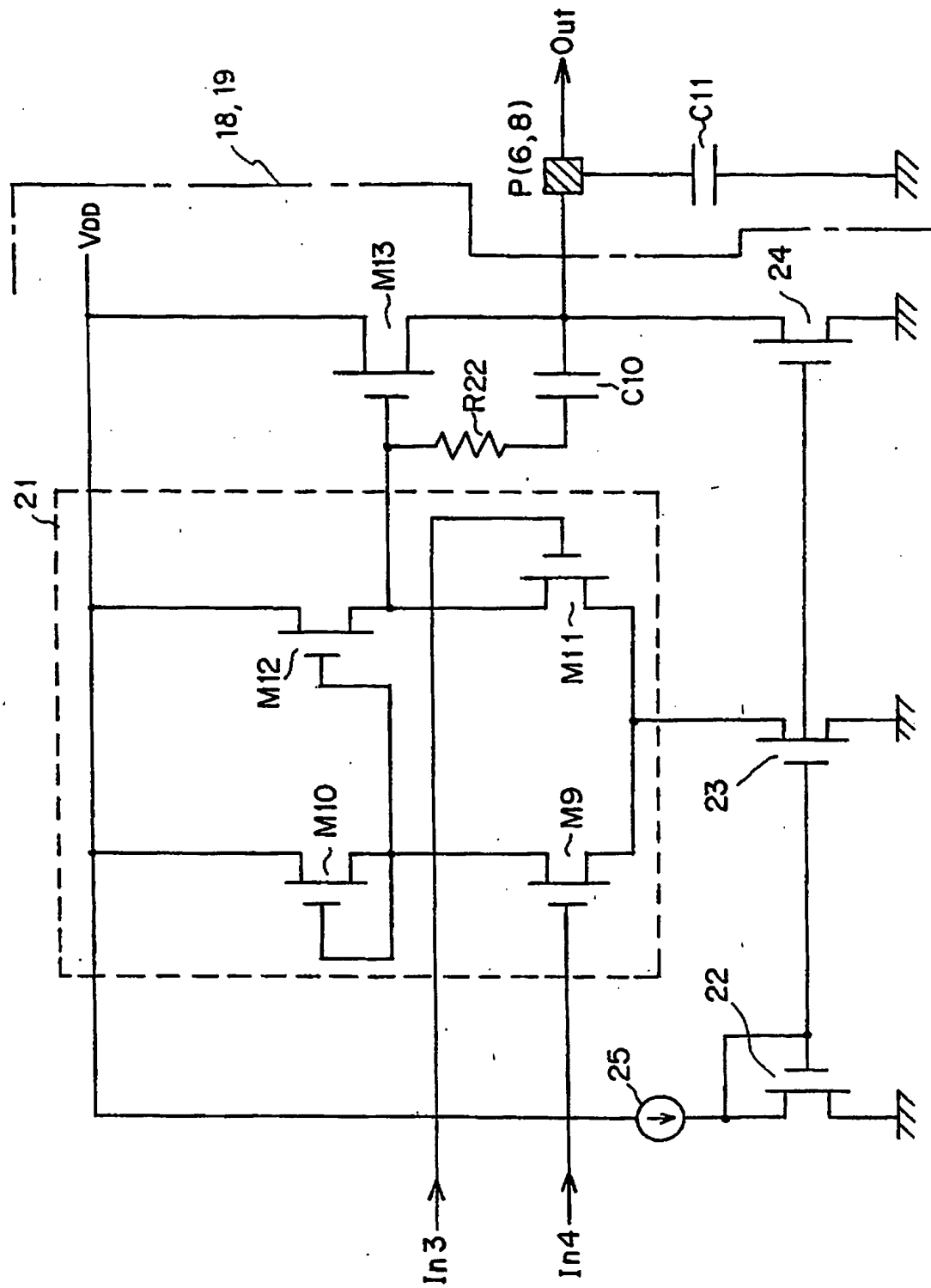
【図 2】



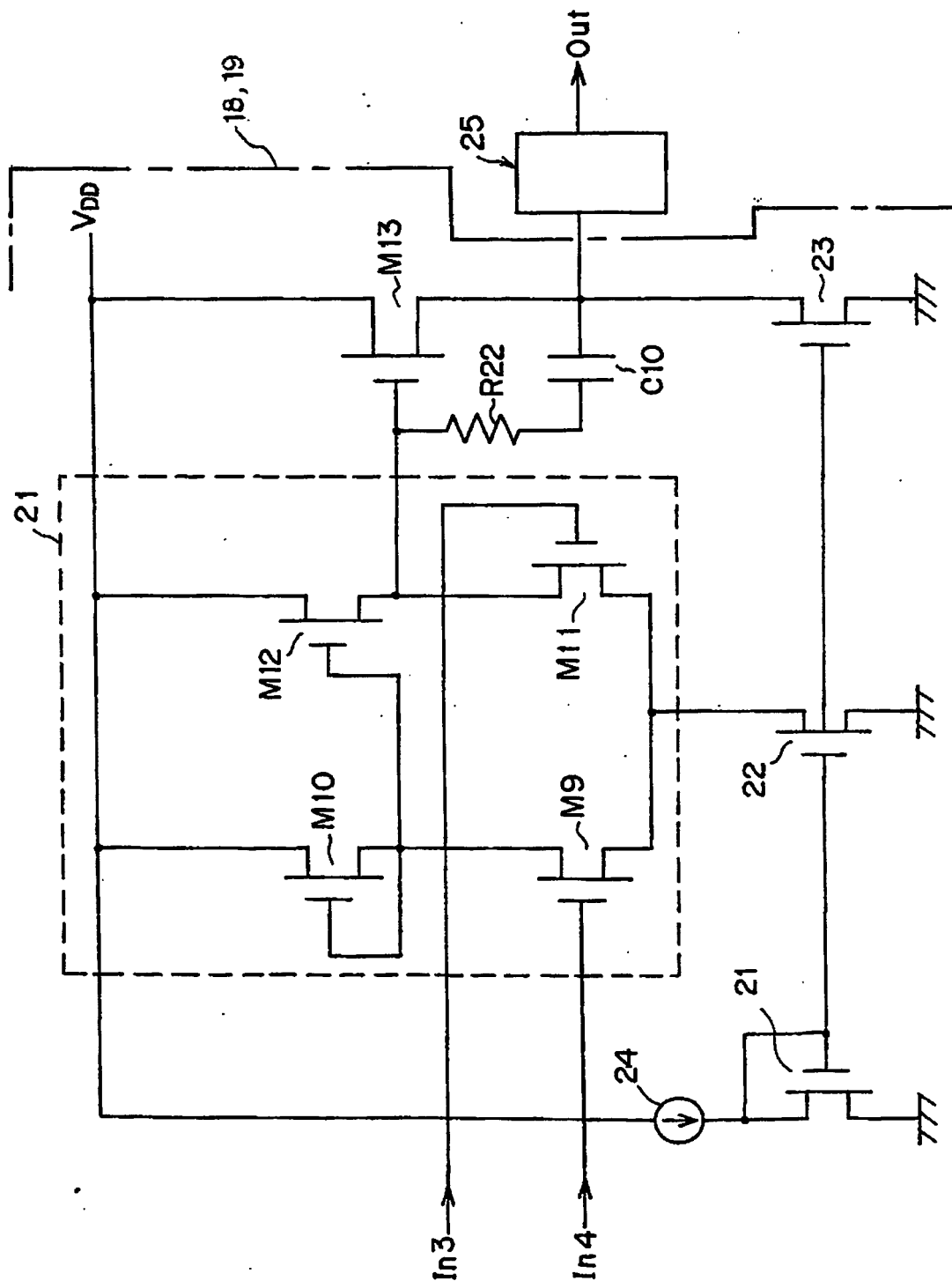
【図 3】



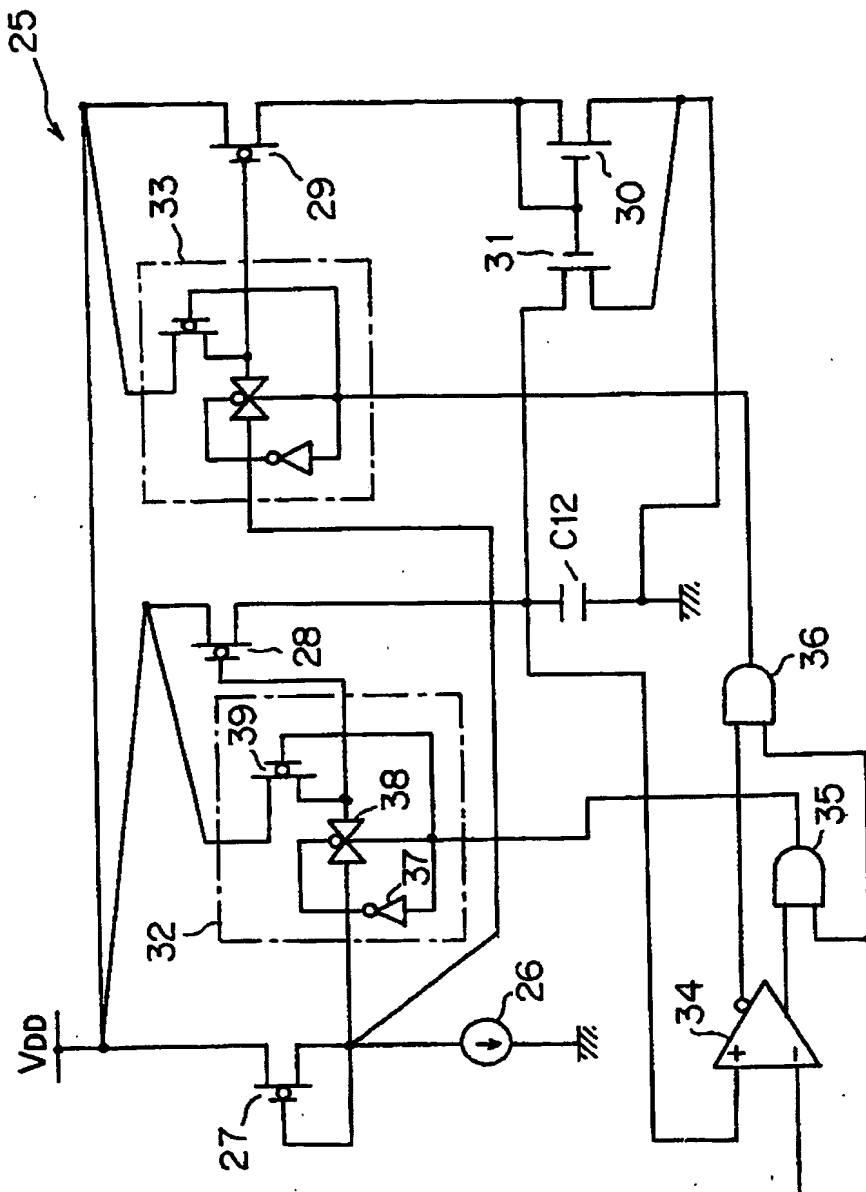
【図 4】



【図 5】



【図 6】





【書類名】 要約書

【要約】

【課題】 RF受信機内に設けられるAGC回路において、検波回路から洩れ出す脈流成分による影響を極力防止できるようにする。

【解決手段】 RF受信機100内に設けられたAGC回路200は、高周波受信信号を検波して脈流成分を含む検波信号を出力する検波回路5、5'を備えており、その検波出力に応じてRF増幅回路3の利得制御を行う。ここで、検波回路5、5'の直後に接続される増幅器(DCアンプ18、19)は、その高周波特性を劣化させる構成を有しており、或いは、高周波特性を劣化させる手段を上記増幅器に接続してある。これにより、検波出力に重畳されている脈流成分が極力除去される。

【選択図】 図1

特願 2002-194406

出願人履歴情報

識別番号

[000003218]

1. 変更年月日  
[変更理由]

住 所  
氏 名

2001年 8月 1日

名称変更

愛知県刈谷市豊田町2丁目1番地  
株式会社豊田自動織機

特願 2002-194406

出 願 人 履 歴 情 報

識別番号

[591220850]

1. 変更年月日  
[変更理由]  
住 所  
氏 名

1996年 5月 9日  
住所変更  
新潟県上越市西城町2丁目5番13号  
新潟精密株式会社

30 DEC 2004

(19) 世界知的所有権機関  
国際事務局(43) 国際公開日  
2004年1月15日 (15.01.2004)

PCT

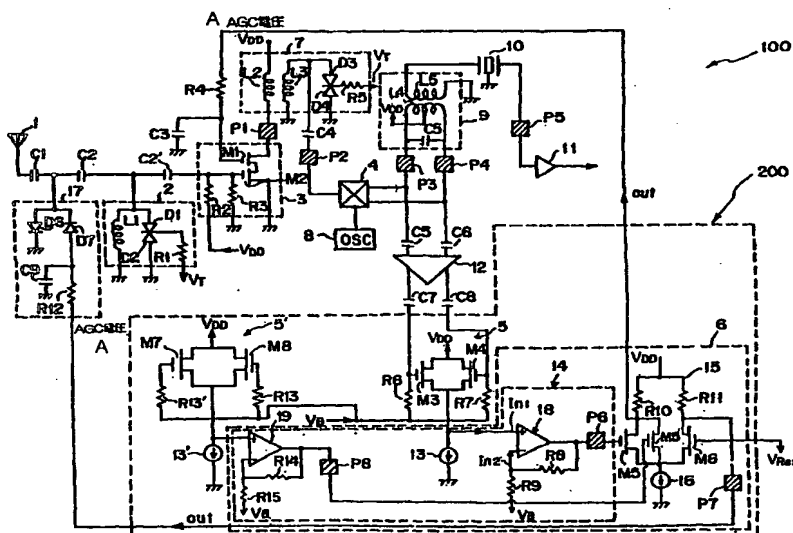
(10) 国際公開番号  
WO 2004/006430 A1

- (51) 国際特許分類<sup>7</sup>: H03G 3/20, H03F 3/45  
 (21) 国際出願番号: PCT/JP2003/008225  
 (22) 国際出願日: 2003年6月27日 (27.06.2003)  
 (25) 国際出願の言語: 日本語  
 (26) 国際公開の言語: 日本語  
 (30) 優先権データ:  
 特願2002-194406 2002年7月3日 (03.07.2002) JP  
 (71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 株式会社豊田自動織機 (KABUSHIKI KAISHA TOYOTA)  
 (72) 発明者; および  
 (75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 宮城 弘 (MIYAGI, Hiroshi) [JP/JP]; 〒943-0834 新潟県上越市西城町2丁目5番13号 新潟精密株式会社内 Niigata (JP).  
 (74) 代理人: 大首 義之 (OSUGA, Yoshiyuki); 〒102-0084 東京都千代田区二番町8番地20 二番町ビル3F Tokyo (JP).  
 (81) 指定国 (国内): CN, KR, US.

[続葉有]

(54) Title: AGC CIRCUIT

(54) 発明の名称: AGC回路



A...AGC VOLTAGE

(57) Abstract: An AGC circuit provided in an RF receiver has a detector circuit for detecting a received high-frequency signal to output a detected signal including pulsating-flow components. The AGC circuit performs a gain control of an RF amplifier circuit in accordance with the detection output. This amplifier (DC amplifier), which is connected in the stage directly following the detector circuit, has a structure for degrading the high frequency characteristic; or alternatively, means for degrading the high frequency characteristic is connected to the amplifier. This arrangement removes the pulsating-flow components overlapped with the detection output as much as possible.

(57) 要約: RF受信機内に設けられたAGC回路は、高周波受信信号を検波して脈流成分を含む検波信号を出力する検波回路を備えており、その検波出力に応じてRF増幅回路の利得制御を行う。ここで、検波回路の直後に接続される増幅器(DCアンプ)はその高周波特性を劣化させる構成を有しており、或いは、高周波特性を劣化させる手段が上記増幅器に接続されている。このような構成とすること

[続葉有]

WO 2004/006430 A1